

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 2000-297353

(43)Date of publication of application : 24.10.2000

(51)Int.Cl.

C22C 38/00

C22C 38/42

(21)Application number : 11-220891

(71)Applicant : HITACHI METALS LTD

(22)Date of filing : 04.08.1999

(72)Inventor : NAKATSU EIJI
TAMURA ISAO

(30)Priority

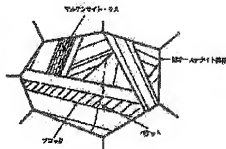
Priority number : 11033629 Priority date : 12.02.1999 Priority country : JP

(54) STEEL FOR HIGH STRENGTH DIE EXCELLENT IN MACHINABILITY

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a high strength steel improved in machinability without damaging the advantage of an excellent balance of strength and ductility which is the characteristics of steel essentially consisting of a martensitic structure and capable of producing a die as a prehardened material, particularly, high strength steel usable as steel for a plastic molding die.

SOLUTION: This steel is the one contg., by weight, 0.05 to 0.1% C, $\leq 1.5\%$ Si, $\leq 2.0\%$ Mn, 3.0 to $< 8.0\%$ Cr, $\leq 4.0\%$ Ni, 0.1 to 2.0% Al and $\leq 3.5\%$ Cu and having a structure consisting essentially of martensite, and in which the contents of N and O which are inevitably present are controlled to $\leq 0.02\%$ N and $\leq 0.003\%$ O. By controlling the value of the formula: $7.7[\%C] + 2.2[\%Si] + 271.2[\%S]$ to ≥ 2.5 , preferably to ≤ 6 , its machinability by heavy cutting, and moreover, its precision discharge machinability and high-class polishability can be improved.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination] 29.05.2000

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number] 3351766

[Date of registration] 20.09.2002

[Number of appeal against examiner's decision]

of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's
decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 特 許 公 報 (B2)

(11) 特許番号

特許第3351766号

(P3351766)

(46) 発行日 平成14年12月3日 (2002.12.3)

(24) 登録日 平成14年9月20日 (2002.9.20)

(51) Int.Cl.

C 22 C 35/00
35/42

識別記号

3 0 2

FI

C 22 C 35/00
35/42

3 0 2 E

請求項の数11 (全 20 頁)

(21) 出願番号 特願平11-220931

(22) 出願日 平成11年8月4日 (1999.8.4)

(65) 公開番号 特開2000-297363 (P2000-297363A)

(43) 公開日 平成12年10月24日 (2000.10.24)

審査請求日 平成13年5月29日 (2000.5.29)

(31) 優先権主張番号 特願平11-33629

(32) 優先日 平成11年2月12日 (1999.2.12)

(33) 優先権主張国 日本 (JP)

(73) 特許権者 000005083

日立金属株式会社

東京都港区芝罘一丁目2番1号

(72) 発明者

中津 英司

鳥取県安来市安来町2107番地2 日立金

属株式会社冶金研究所内

(72) 発明者

田村 庸

鳥取県安来市安来町2107番地2 日立金

属株式会社冶金研究所内

審査官 奥井 正樹

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 被割性に優れた高強度金型用鋼材

1

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】 重量比でC:0.005~0.1%、Si:1.5%以下、Mn:2.0%以下、Cr:3.0~8.0%未満、Ni:4.0%以下、Al:0.1~2.0%、Cu:3.5%以下、Mo:0.1~1%を含有し、かつマルテンサイトを主体とする組織を有する鋼であって、不可逆的に存在するNおよびOを、N:0.02%以下、O:0.003%以下に規制したことを特徴とする被割性に優れた高強度金型用鋼材。

【請求項2】 重量%で、式1:7.7 [%C] + 2.2 [%Si] + 27.1.2 [%S] の値が2.5以上であることを特徴とする請求項1に記載の被割性に優れた高強度金型用鋼材。

【請求項3】 式1の値が6以下であることを特徴とする請求項2に記載の被割性に優れた高強度金型用鋼材。

2

【請求項4】 重量比で、C≧0.03%、Si:0.8~1.5%を満足することを特徴とする請求項2または3に記載の被割性に優れた高強度金型用鋼材。

【請求項5】 重量比でCを1%以下含有することを特徴とする請求項1ないし4のいずれかに記載の被割性に優れた高強度金型用鋼材。

【請求項6】 重量比でNは0.005%以下、Oは重量比で0.001%以下を有することを特徴とする請求項1ないし5のいずれかに記載の被割性に優れた高強度金型用鋼材。

【請求項7】 重量比でC:0.005~0.05%、Si:1.5%以下、Mn:2%以下、Cr:3.5~7.0%、Ni:1~4.0%、Al:0.5~2.0%、Cu:0.3~3.5%であることを特徴とする請求項1ないし5のいずれかに記載の被割性に優れた高強度金型用鋼材。

度金型用鋼材。

【請求項8】 重量比でVまたはNbをV+ Nbで0.5%以下を含有することを特徴とする請求項1ないし7のいずれかに記載の被割性に優れた高強度金型用鋼材。

【請求項9】 重量比で、S:0.20%以下を含有することを特徴とする請求項1ないし8のいずれかに記載の被割性に優れた高強度金型用鋼材。

【請求項10】 重量比で、0.05% \leq Si \leq 1.5%を満たすことを特徴とする請求項1ないし9のいずれかに記載の被割性に優れた高強度金型用鋼材。

【請求項11】 表面硬さが38HRCを超えることを特徴とする請求項1ないし10のいずれかに記載の被割性に優れた高強度金型用鋼材。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は、マルテンサイト組織による高強度と被割性を兼ね備えた金型用鋼材に関するものである。

【0002】

【従来の技術】従来、たとえばプラスチック製品を成形するための金型材料として、プリハードン金型鋼材の適用が知られている。プリハードン金型鋼材とは、通常の鋼に適用される焼なまし機械加工焼入れによる強度（硬さ）の向上という工程をとらず、所定の硬さに調整した鋼材を機械加工して、焼入れ処理を行わないで金型等として使用されるものである。そのため、金型等の製品として使用可能な強度および耐磨耗性を確保できる高い硬さであっても、かつ被割性に優れるという相反する特性が求められる。このような特性を有する材料としては、たとえば、特開平5-70887号あるいは特開平7-278737号等に開示されている、Ni、Al、Cu等を添加し析出効果を利用して硬さを高めるとともに、被割性の高いベイナイト組織に調整した鋼材が知られている。

【0003】

【発明が解決しようとする課題】上述したベイナイト組織を主体とするプリハードン鋼材は高い硬さと、比較的良好な被割性を実現するとして、有効な鋼材である。そのために、加工後の焼き入れ処理が不要であり、金型メーカーにとっては極めて使いやすいものとなっている。しかし、ベイナイト組織への調整は、製造時の熱処理工程で冷却速度のコントロールが不可欠であり、多大な熱処理工数がかかるという欠点も有している。さらに、最近の金型では要する高強度、高寿命化に加えて、耐食性の向上も要求され続けている。

【0004】一方、マルテンサイト組織を主体とする鉄鋼材料は、初析フェライト、パーライトやベイナイトなどの組織が出現しないように、ある程度速い速度で冷却しオーステナイトからマルテンサイト変態させることで、強度が大きく上昇するにもかかわらず延性・靱性がほとんど低下しないという特徴を最大限に利用して種々

の用途に用いられている。金型材料としての適用も知られており、公表特許公報3-501752号には、C:0.01~0.1、Si: \leq 2、Mn:0.3~3.0、Cr:1~5、Mo:0.1~1、Ni:1~7、Al:1.0~3.0および/またはCu:1.0~4.0の金型鋼が開示されている。

【0005】この鋼は、時効前の鋼がラスマルテンサイト組織であり30~38HRCとなっており、引き続いた行われる硬さを高める熱処理が容易に行えるという利点が提案されている。しかし、上述した公表特許公報3-501752号であっても、たとえば38HRCを超えるような高い硬さのマルテンサイト組織を有する鋼を機械加工することは想定されていない。これは、マルテンサイト組織は、被割性に問題があると考えられており、硬さの高いマルテンサイト組織に調整した後での機械加工は考えられなかったからである。本発明の目的は、以上のような問題点を解決するためのものであって、マルテンサイト組織を主体とする鋼材の特徴である強度・延性バランスに優れる利点を害することなく、被割性を改善し、プリハードン材として金型の製造が可能である鋼、特にプラスチック成型金型用鋼材として使用できる高強度鋼材を提供することである。

【0006】

【課題を解決するための手段】本発明者は、被割性ならびに靱性との関係、さらに耐食性についても検討し、最適な化学組成に調整することによって、焼入れ時にオーステナイトから生じるマルテンサイト組織や、焼入れ後に焼戻し過程での金属間化合物や炭化物の析出挙動を制御して、靱性を害することなく被割性を大きく改善できることを見出し本発明に到達した。

【0007】すなわち本発明は、重量比でC:0.005~0.1%、Si:1.5%以下、Mn:2.0%以下、Cr:3.0~8.0%未満、Ni:4.0%以下、Al:0.1~2.0%、Cu:3.5%以下、 $Mn \geq 0.1$ のとき、 $Mn \geq 0.1$ を含有し、かつマルテンサイトを主体とする組織を有する鋼であって、不可避的に存在するMおよびOを、N:0.02%以下、O:0.003%以下に規制した被割性に優れた高強度金型用鋼材である。

【0008】本発明において、重量%で、式1:7 [%C]+2.2 [%Si]+2.71 [%S]の値が2.5以上、さらに好ましくは6以下とすること、重切削での被割性の向上、さらには精密放電加工性や高耐磨耗性を向上することができる。本発明においては、必要に応じて重量比でCを1%以下、VまたはNbをV+ Nbで0.5%以下、S:0.20%以下を含有することができる。

【0009】

【発明の実施の形態】上述したように、本発明の最も重要な特徴の1つは、最適な化学組成に調整することによって、硬く高強度のマルテンサイト組織であっても優れた被割性および耐食性を兼ね備え、さらに好ましくは重

切削や放電加工性、磨き性を兼ね備えた金型用鋼を提供できたことにある。マルテンサイト組織を得るには、通常の焼入れ処理を素材に施しても良いが、本発明は、Crを3%以上含むため、マルテンサイトに炭素し易く、熱間加工後の冷却速度を空冷以上の冷却速度とする直接焼入れで達成することも可能である。以下、本発明が規定する化学組成について詳細に説明する。

[0010] C: 0.005~0.1%
Cを低めに設定したことは、本発明の基本的な被削性向上を確保するために重要である。Cを低めることは、硬いマルテンサイト組織であっても、マルテンサイトの組織単位であるバケットを大きくするために有効であり、被削性を向上する重要な要素である。

[0011] 具体的には、本発明鋼材の光学顕微鏡では、1つのオーステナイト粒は数個のバケットに分割され、各バケットはさらにいくつかのほぼ平行な帯状のブロックに分割されている。バケットは平行に並んだ(つまり同じ晶へき面)多くのラスの集りからなる領域であり、ブロックは平行でかつ同じ結晶方位をもつラスの集団からなる領域である。このようにバケットあるいはブロックはマルテンサイトの強靱性を支配する基本的組織単位となる。本発明鋼材では、ブロックの発達が不十分なため、強靱性は主としてバケットによって支配されると考えられる。具体的には図1に示す組織を有することになる。C量を低めることは、固溶C量の低下となり、オーステナイトからマルテンサイト変態時に生ずる変態歪みが小さくなり、歪みの緩和機構として形成されるバケットの組み合わせを少なくすることができ、結果としてサイズを大きくすることができるものである。大きなバケットは、切削等の機械加工時の破断応力を低減させるので切削抵抗を減少させ工具への負荷を改善し、硬いマルテンサイト組織であっても優れた被削性を確保できるものである。

[0012] また、Cは、フェライトの生成を防ぎ、硬さ、強度向上に有効な元素でもあり、0.005%以上は必要な元素である。Cが0.1%を超えると、炭化物を形成し切削時の工具摩耗を増長する原因となり、基体中のCr量が減じるため耐食性を劣化するので、0.1%以下とする。さらに望ましくは、上述の作用を奪わず被削性をさらに向上させるために0.05%未満とする。

[0013] Cr: 3.0~8.0%未満
Cは、耐食性を付与するのに有効な元素であるとともに、被削性に優れた組織を得るために規制する必要がある元素である。Crは3%未満、8%以上で初析フェライトがマルテンサイト変態前に析出するため被削性が低下する。また、この初析フェライトの析出時には固溶Cがマトリックス中に排出されるため、マトリックス中の固溶C量が増加して、残っているオーステナイトがマルテンサイトに変態する時に、変態歪みが大きくなる。

そのため、上述したバケットサイズが小さくなり、さらに被削性を低下させる。したがって、本発明においては、Cr 3.0~8.0%未満と規定した、好ましくはCr 3.5~7.0%である。

[0014] N: 0.02%以下

本発明の鋼材においては、Crを3.0%以上と比較的多量に含有させるものである。Crの増加は、溶媒中のNの固溶度を増加してしまう。たとえば、2%程度のCrでは、1500℃において220ppm程度の固溶度であるが、3%程度では280ppmに増加し、5%では300ppmを超えるまでに固溶度が大きくなってしまう。Nは、鋼中において窒化物を形成する元素で、とくに本発明のようにAlを含む場合には、AlNによって金型の韌性、被削性および磨き性を著しく劣化する。したがって、Crを添加した本発明においては、Nを低く規制することは重要である。本発明においては、韌性、被削性および磨き性をさらに向上させるため、0.02%以下、好ましくは0.005%以下、より好ましくは0.002%以下と規定する。

[0015] O: 0.003%以下、好ましくは0.001%以下

Oは、鋼中において酸化物を形成する元素であり、0.03%を超えると冷間塑性加工性および磨き性が著しく劣化するので、上限を0.003%とする。望ましくは磨き性を向上させるため0.001%以下とする。

[0016] Si: 1.5%以下

Siは、通常脱酸剤として使用されるが、一方、韌性を低下させる反面被削性を改善する。したがって両者の作用バランスを考慮して1.5%以下が好ましい。さらに望ましくは、上述の両者の作用バランスを奪わず基体の硬さを向上させるために0.05<Si≤1.5%とする。

Mn: 2.0%以下

Mnは、Siと同様に脱酸剤として使用されるほか、侵入性を高めてフェライトの生成を阻止する作用があるが、多すぎると組織に延性を増し被削性を低下するので2.0%以下とした。

[0017] Ni: 1.0~4.0%

Niは、変態点を下げ、冷却時に主体組織であるマルテンサイト組織を均一に生成させる作用と、Alとの金属間化合物を形成して析出させて硬さを高める作用があり、1.0%未満ではこの作用が認められなく、4.0%を超えてもその効果は添加量のわりには顕著にならず、また、オーステナイトを生成し必要以上に粘り被削性を劣化させるので1.0%~4.0%とする。

[0018] Al: 0.1~2.0%

Alは、Niと結合し金属間化合物NiAlを形成して析出させ、硬さを高める作用があり、その効果のためには0.1%以上を必要とするが、2.0%を超えてもNiとのバランスの点から析出硬化に効果が期待出来ない

こと、酸化物系の硬い介在物を形成し工具磨耗の原因となつた。鏡面研磨性、シバ加工性なども害するので、0.1~2.0%とした。より硬さを安定し出現させ軟化抵抗の低下を抑制させるためには0.5~2.0%とする。

【0019】Cu: 3.5%以下
Cuは、少量のFeを溶解した固溶体(α 相)を生成するとされ、Niと同様に析出硬化に寄与する。しかし、Cuは、反面韌性を低下せたり、高温で母材の結晶粒界に浸潤して、熱間加工性を害する作用をするため、

5%以下とした。好ましくは0.3~3.5%とする。
【0020】上述した本発明の基本成分範囲で通常のエンドミル等の切削加工性は問題ないが、特に重切削を適用する場合を対象にして、さらに検討を進めた結果、重量で、式1: 7.7 [%C] + 2.2 [%Si] + 2.71.2 [%S] の値が2.5以上、6以下が好ましいことを見いだした。すなわち、上述した本発明鋼に対して重切削条件における性能比較を行い、重切削においても優れた韌性と被削性を兼ね備える範囲として、下記式1の値が2.5以上を満足すれば良いことを見いだしたものである。また、さらに精密放電加工性、磨き性を兼備するには、下記式1の値が6以下を満足すれば良いことを見いだしたものである。式1の係数等は、実験値の回帰分析より得られたものである。

【0021】詳しく説明すると、本発明者は、特に重切削、たとえば工具1刃当たりの被削材への切り込み面積が50mm²以上の切削条件において、本発明の規定範囲の鋼であっても、工具への磨着現象が発生して工具寿命に至るといふ、特異な現象を確認した。理由は不詳であるが、切削温度の上昇が原因であろうと思われる。本発明者はさらなる実験を繰り返して、C, Si, Sの量を調整することで、重切削にも耐えられる好ましい組成が得られたのであり、式1はその関係を規定するものである。式1において規定されるC, Si, Sは重切削加工に対してそれぞ以下の意味をもつと考えられる。

【0022】Siは、重切削の場合、切削温度がかなり上昇するため、工具と切り屑の接触界面で低融点炭化物を形成し、それによる切り屑の潤滑効果によって、工具への磨着を防ぐ役割を果たす。Siは、低融点炭化物を形成して、切り屑の潤滑効果を向上する役割と、MnSによる切り屑の析出性を向上させる役割がある。さらに、重切削では切削温度がかなり高いため、その温度での被削材の延性・靱性が高くなっていて、非常に削り難い状況になってしまふ。Siは、高温での延性・靱性をやや低下させるため被削性を改善できる。Cは、切り屑を早期に析出して、工具への磨着を防ぐ。

【0023】なお、重切削における磨着現象を防止するために、上記の範囲が望ましいのであるが、Si量を多くすると靱性がやや低下する。これを補うために、Cをやや高めに設定するのが好ましい。この点を考慮すると

重切削を適用する場合の好ましいC量は、重量比で0.03%以上で必要であり、Siは0.8~1.5%と高めに設定する必要がある。また、重切削を適用する場合、Sが0.001%未満では、重切削での被削性が良くなり、0.01%以上では精密放電加工性(靱性劣化とMnSによる線状欠陥)や高微細さ性(MnSによるビット発生)が良くないため、Sを添加する場合は、0.001~0.01%とすることが望ましい。また、Sは割れ感受性を高めるため、特に放電加工を行う場合には、好ましくは0.006以下に制限することが望ましい。

【0024】Mo: 0.1~1.0%
Moは、基地中に溶解して不動態皮膜を強化し耐食性を向上させるのに極めて有効である。また、Moは、Cと結合して微細な複合炭化物を形成することによって、Crが主体となって形成されるM7C3型の炭化物の粗大化を抑制する著しい効果があり、靱性向上やピンホールの生成要因が軽減される。しかし、過剰に含有すると多量の炭化物を形成して工具磨耗を増加させるので、上限を1.0%とする。上述の効果をもたせしめるため0.1%以上添加する。

【0025】Co: 0.1.0%以下
Coは、基地中に溶解して2次硬化性と耐食性を向上させるとともに、Crが主体となって形成されるM7C3型の炭化物の粗大化を抑制し、この炭化物および金剛石型化合物(Ni-AI)を基地中に微細に析出させて、靱性を改善する。しかし、多すぎると靱性の低下、被削性の劣化および焼入れ性の低下をまねくこと、また、経済性も考慮して上限は1.0%とした。より好ましくは、上述の効果をもたせしめるため0.1%以上添加する。

【0026】VおよびNb: 0.5%以下
VおよびNbは、結晶粒の細粒化に有効で材料の靱性改善作用を有し、本発明鋼の特性をさらに改善する効果を示すので、必要により添加することができる。また、VおよびNbはNと結合して微細な窒化物を形成する傾向があるので、AINの生成による粗大な化合物に起因する切削性、靱性および磨き性の低下を抑制することができる。多量に含有すると炭化物を形成して、工具磨耗を増加させるので上限値は、VとNbの合計で、0.5%とした。より好ましくは、0.01~0.1%である。

【0027】S: 0.20%以下
Sは、Mnと結合してMnS介在物を形成し被削性を向上させる。しかし、MnSは孔食の起点となり易く耐食性を劣化させるので必要に応じて添加することができ。しかし、0.20%を越えても耐食性の低下に見合う被削性向上は望めないで上限は0.20%とした。また、Sは、上述したように放電加工性、磨き性を劣化するため、用途に応じて添加量を制限する必要がある。

【0028】本発明においては、上述した組織と化学組成による基本的な作用を損なわない範囲において靱性改

蓄元素あるいはさらに被割性改善元素を添加することができる。例えば、靱性改善元素としてTi:0.5%以下、Zr:0.5%以下、Ta:0.3%以下のいずれか1または2種を含有させることもでき、被割性改善元素としてZr:0.003~0.2%、Ca:0.005~0.01%、Pb:0.03~0.2%、Se:0.03~0.2%、Te:0.01~0.15%、Bi:0.01~0.2%、In:0.005~0.5%、Ce:0.01~0.1%のいずれか1または2種を含有させることもでき、さらにY、La、Nd、Smおよびその他のREM全体で0.0005~0.3%含有させることもできる。

【0029】

【実施例】次に実施例により、本発明を詳細に説明する。まず、実施例における標準的な製法を示す。供試鋼は、30kg高周波真空溶解炉にて溶解し、40mm×40mmの角棒に鍛造後、熱処理を施しマルテンサイト組織を得て実験に供した。熱処理は硬さ40HRC±5を得るように、焼入れは1000℃で1時間加熱してから空冷し、その後焼戻しとして520℃から580℃の20℃刻みの適正温度で1時間加熱後空冷するものである。実際の測定評価におけるマルテンサイトのバケットサイズは、まず光学顕微鏡組織をASTMで規定されている100倍での標準粒度図と比較して粒度を決定し、各試料において8枚の写真についてこれらの測定を行い平均バケットサイズとして求めた。バケットサイズの数値が大きいほどバケットは細かくなっていることを示す。

【0030】被割性の評価は、エンドミル切削試験を実施し、切削長6m時の工具逃げ面の最大摩耗量(Vbm [mm])を測定した。切削条件は、2枚刃φ10ハイス・エンドミル、切削速度23m/min、送り速度0.05mm/刃、逆式で行った。靱性の評価は、2mmUノッチ試験片(JIS3号試験片)を用いてシャルピー衝撃試験を実施し、室温でのシャルピー衝撃値を測定した。耐食試験として、①塩水噴霧試験(5%NaCl, 35℃, 1hr)の塩水浸せき試験(室温, 1時間浸せき後大気中放置)を実施し、外観観察により発錆状況を比較しその程度により◎(良好:発錆ゼロ)、○(発錆面積率10%未満)、×(不良:発錆面積率30%以上)、△(中間:発錆面積率10~30%未満)で評価した。

【0031】磨き性の評価は、50mm角の試料で焼入れ焼

戻しを施し硬さを調整した後、グラインダー→ペーパー→ダイヤモンドコンパウンド方式にて表面仕上げを行い、10倍の拡大鏡を用いて微細なピット発生個数をカウントして、ピット数が10個未満のものを○、10~20個のものを△、それ以上のものを×とした。

【0032】(実施例1)表1に示す主要成分と表2に示す微量元素が検出される鋼材を上述した製法により製造し、評価を行った。結果を表3に示す。本発明の試料No.1~6は本発明の規定範囲内でCr量を变化させた試料である。本発明の範囲内でCrを増加させていくと、耐食性がやや向上する傾向が見られる。また被割性には、5%付近で最良の結果となっている。靱性および磨き性に大きな差は認められない。一方、本発明の規定範囲よりもCrの少ない比較例C3、および本発明の規定範囲よりもCrの多い比較例C4は、いずれもフェライト組織を発現し、被割性が本発明の試料に比べて大きく劣化した結果となった。

【0033】また、本発明の試料No.7~12は、本発明の範囲内でC量を変化させた試料である。本発明の範囲内でCを増加させていくと、被割性がやや劣化する傾向が見られる。耐食性、靱性、磨き性には大きな差は認められない。一方、本発明の規定範囲よりもCの多い比較例C4は、本発明の試料に比べて耐食性が劣化すると共に、被割性が大きく劣化する結果となった。

【0034】本発明の典型的な組織として、図2に試料3の400倍の組織写真とそのスケッチを示し、比較例として図3に試料C1の400倍の組織写真とそのスケッチを示す。Cの多い試料C1は、明らかにバケットサイズが小さくなっている。すなわち、被割性の劣化は、表3に示すバケットサイズと相関しており、Cの多い比較例C1は、バケットサイズが小さくなり、被割性が劣化したものと推測できる。また、本発明の規定範囲よりもNの多い比較例C2は、金型鋼材として重大な問題である磨き性が本発明の試料よりも劣り、また被割性の試験においても好ましくないチッピングが発生するという結果となった。また、図4にCの少ない比較例C3の400倍の組織写真を示す。図4に示すように、Cが本発明の規定範囲よりも少ないとフェライト組織が発現している。このフェライトの発現が被割性を劣化させる原因になっている。

【0035】

【表1】

試料 No.	化学組成wt%																備考
	C	Si	Mn	Cr	Ni	Al	Ca	Mo	Co	V	Nb	N	O	S	Fe		
1	0.031	0.28	0.31	3.22	2.88	1.06	1.45	0.31	0.01	0.043	0.004	0.0054	0.0018	0.004	bal.	発明例	
2	0.031	0.30	0.32	4.05	3.01	1.10	1.80	0.30	0.01	0.035	0.004	0.0060	0.0017	0.004	bal.	発明例	
3	0.029	0.30	0.29	5.01	3.01	1.02	1.49	0.32	0.01	0.028	0.004	0.0062	0.0017	0.005	bal.	発明例	
4	0.028	0.29	0.28	5.93	3.05	1.02	1.49	0.31	0.01	0.043	0.004	0.0054	0.0018	0.005	bal.	発明例	
5	0.030	0.28	0.31	7.12	2.82	1.10	1.81	0.28	0.01	0.044	0.005	0.0055	0.0018	0.004	bal.	発明例	
6	0.031	0.31	0.30	7.85	2.89	1.06	1.48	0.33	0.01	0.044	0.004	0.0060	0.0020	0.005	bal.	発明例	
7	0.009	0.28	0.31	5.11	2.48	1.10	1.48	0.30	0.01	0.048	0.004	0.0051	0.0014	0.004	bal.	発明例	
8	0.015	0.29	0.32	5.09	3.01	1.11	1.61	0.31	0.01	0.042	0.004	0.0060	0.0018	0.004	bal.	発明例	
9	0.032	0.28	0.29	4.89	3.01	1.06	1.48	0.33	0.01	0.042	0.004	0.0058	0.0018	0.005	bal.	発明例	
10	0.032	0.28	0.28	5.01	3.05	1.00	1.49	0.34	0.01	0.054	0.004	0.0054	0.0015	0.005	bal.	発明例	
11	0.032	0.28	0.31	5.02	2.99	1.02	1.52	0.35	0.01	0.050	0.005	0.0054	0.0018	0.004	bal.	発明例	
12	0.008	0.28	0.30	5.10	2.48	1.12	1.49	0.32	0.01	0.049	0.004	0.0058	0.0020	0.005	bal.	発明例	
C1	0.029	0.30	0.30	5.11	3.12	1.02	1.52	0.32	0.01	0.050	0.005	0.0062	0.0018	0.004	bal.	比較例	
C2	0.028	0.28	0.29	5.02	3.01	1.0	1.50	0.32	0.01	0.048	0.005	0.0052	0.0015	0.005	bal.	比較例	
C3	0.030	0.31	0.30	5.02	3.01	1.02	1.50	0.33	0.01	0.048	0.005	0.0052	0.0015	0.005	bal.	比較例	
C4	0.031	0.28	0.31	3.45	3.03	1.10	1.51	0.34	0.01	0.044	0.004	0.0061	0.0014	0.004	bal.	比較例	

[0035]

* * [表2]

試料 No.	化学組成wt%						備考
	H	P	B	W	Ti	Zr	
1	0.0003	0.013	0.0009	0.01	0.006	0.002	発明例
2	0.0002	0.013	0.0038	0.01	0.005	0.003	発明例
3	0.0003	0.011	0.0010	0.01	0.008	0.005	発明例
4	0.0002	0.003	0.0011	0.01	0.004	0.004	発明例
5	0.0004	0.012	0.0005	0.01	0.002	0.005	発明例
6	0.0003	0.022	0.0013	0.01	0.004	0.006	発明例
7	0.0004	0.013	0.0009	0.01	0.003	0.005	発明例
8	0.0003	0.025	0.0048	0.01	0.002	0.004	発明例
9	0.0003	0.024	0.0010	0.01	0.006	0.005	発明例
10	0.0002	0.012	0.0011	0.01	0.005	0.006	発明例
11	0.0003	0.022	0.0009	0.01	0.006	0.005	発明例
12	0.0002	0.014	0.0009	0.01	0.004	0.004	発明例
C1	0.0004	0.024	0.0012	0.01	0.006	0.005	比較例
C2	0.0003	0.022	0.0003	0.01	0.005	0.006	比較例
C3	0.0004	0.012	0.0011	0.01	0.006	0.005	比較例
C4	0.0003	0.025	0.0013	0.01	0.004	0.004	比較例

測定レベルに基づく不純物の上限値

Mg:0.001, Ca:0.001, Ag:0.001, Zn:0.001, Sr:0.005, Pb:0.001, As:0.004, Sb:0.001, Bi:0.001, Se:0.001, Te:0.001, Y:0.001, Ge:0.001, Ta:0.001

[0037]

* * [表3]

試料 No.	マルテンサイト組織 バケットサイズ	硬さ HRC	耐食性		耐水性	耐性 J/cm ²	耐油性	備考	
			水浸水浸	塩水浸漬					
1	8	40.2	○	○	○	0.17	24.9	○ 発明例	
2	8	40.5	○	○	○	0.15	24.2	○ 発明例	
3	8	40.3	○	○	○	0.14	23.8	○ 発明例	
4	8	40.5	○	○	○	0.14	24.0	○ 発明例	
5	8	40.6	○	○	○	0.14	24.0	○ 発明例	
6	8	40.3	○	○	○	0.15	24.3	○ 発明例	
7	8	40.2	○	○	○	0.13	23.8	○ 発明例	
8	7.5	40.3	○	○	○	0.13	23.9	○ 発明例	
9	8	40.5	○	○	○	0.14	24.2	○ 発明例	
10	8	41	○	○	○	0.15	24.2	○ 発明例	
11	8	40.9	○	○	○	0.17	24.0	○ 発明例	
12	8	41.1	○	○	○	0.17	24.3	○ 発明例	
C1	5.5	41.2	○	△	○	0.40	8.6	○ 比較例	
C2	8	41	○	○	×	x(ヤビダ)	8.8	×	比較例
C3	フェライト組織	39.8	×	×	×	0.37	24.8	○	比較例
C4	フェライト組織	39.7	○	○	○	0.35	25.2	○	比較例

[0038] (実施例2)

表4に示す主要成分と表5に示す微量元素が検出される鋼材を上述した製法により製造し、評価を行った。結果を表6に示す。試料No21~24は、本発明のMnおよび

ましい規定範囲内でCの添加効果を確認したものである。Moおよび/またはCを添加する試料22~24は、Cを實質的に添加しない試料21よりも靱性が飛躍的に向上し、被割性も殆ど劣化しない。すなわち、C、M

oの添加は、靱性の向上に極めて有利であることがわかる。また、試料No. 24のようにMoとCoを複合添加することは、さらに靱性を向上でき有利である。なお、本発明の組成範囲、そして、好ましい組成範囲を越えて、Moおよび/またはCoを添加した比較例C5~C7では、靱性の向上は達成できるが、被削性が劣化していくことが確認される。

【0039】図5に比較鋼の試料No. 21 (Mo, Co無添加)、図6に本発明鋼の試料22 (Mo添加)、図7に比較鋼の試料No. 23 (Co添加)、図8には本発明鋼の試料24 (Co, Mo複合添加) の粒界炭化物を強調したエッチング処理を施して観察した金属ミクロ組織写真を示す。図5のMo, Co無添加材では低C含有鋼にもかかわらず旧

オーステナイト結晶粒界やマルテンサイトのバケット境界に炭化物 (M7C3) が多量に析出しているのがわかる。一方Moおよび/またはCoを添加した図6ないし図8では、旧オーステナイト結晶粒界やマルテンサイトのバケット境界に析出する炭化物 (M7C3) がかなり減少しているのが確認できる。つまり、本発明におけるMoおよび/またはCoの添加は、靱性の劣化をまねく旧オーステナイト結晶粒界やマルテンサイトのバケット境界に析出する炭化物 (M7C3) の抑制に非常に効果的であることがわかる。

【0040】

【表4】

原料 No.	化学組成wt%												備考		
	C	Si	Mn	Cr	Ni	Al	Cu	Mo	Co	V	Nb	N	O	S	F ₂
21	0.029	0.30	0.30	5.02	3.10	1.08	1.48	0.01	0.01	0.005	0.005	0.0050	0.0013	0.004	bal.
22	0.028	0.29	0.30	5.10	3.01	1.10	1.50	0.30	0.01	0.004	0.005	0.0046	0.0015	0.005	bal.
23	0.030	0.30	0.29	5.05	2.99	1.09	1.48	0.01	0.34	0.005	0.004	0.0048	0.0016	0.005	bal.
24	0.031	0.28	0.31	5.12	3.03	1.10	1.51	0.35	0.30	0.005	0.004	0.0047	0.0014	0.004	bal.
C5	0.031	0.28	0.31	5.12	2.98	1.05	1.45	1.88	0.01	0.005	0.004	0.0054	0.0016	0.004	bal.
C6	0.031	0.30	0.32	4.99	3.01	1.10	1.52	0.01	1.85	0.005	0.004	0.0060	0.0017	0.004	bal.
C7	0.029	0.30	0.29	5.01	3.01	1.02	1.45	1.48	1.52	0.004	0.004	0.0052	0.0017	0.005	bal.

[0041]

【表5】

試料 No.	化学組成wt%						備考
	H	P	B	W	Ti	Zr	
21	0.0003	0.025	0.0013	0.01	0.004	0.004	比較鋼
22	0.0003	0.013	0.0009	0.01	0.008	0.002	発明鋼
23	0.0002	0.013	0.0038	0.01	0.005	0.003	比較鋼
24	0.0003	0.011	0.0010	0.01	0.008	0.005	発明鋼
C5	0.0002	0.003	0.0011	0.01	0.004	0.004	比較鋼
C6	0.0004	0.012	0.0008	0.01	0.002	0.005	比較鋼
C7	0.0003	0.022	0.0013	0.01	0.004	0.006	比較鋼

測定レベルに基づく不純物の上限値

Mg:0.001, Ca:0.001, Ag:0.001, Zn:0.001, Sn:0.008, Pb:0.001, As:0.004, Sb:0.001, Bi:0.01, Se:0.01, Te:0.001, Y:0.01, Ce:0.01, Ta:0.01

[0042]

* * [表6]

試料 No.	マルテンサイト組織 バケットサイズ	硬さ HRC	耐食性		被割性	靱性 J/cm ²	磨き性	備考
			水運水浸漬	海水噴霧				
21	8	40.2	○	○	0.14	13.8	○	比較鋼
22	8	41.0	○	○	0.15	20.4	○	発明鋼
23	8	41.0	○	○	0.15	20.0	○	比較鋼
24	8	41.2	○	○	0.16	28.4	○	発明鋼
C5	8	40.2	○	○	0.28	21.0	○	比較鋼
C6	8	40.5	○	○	0.30	21.3	○	比較鋼
C7	8	40.3	○	○	0.31	25.1	○	比較鋼

[0043] (実施例3)

表7に示す主要成分と表8に示す微量元素が検出される鋼材を上述した製法により製造し、評価を行った。結果を表9に示す。試料No31~35は、本発明の好ましい規定範囲内でVおよびNbの添加効果を確認したものである。Vおよび/またはNbを添加する試料32~35は、VまたはNbを実質的に添加しない試料31よりも靱性が飛躍的に向上し、被割性も殆ど劣化しない。すなわち、V

またはNbの添加は、靱性の向上に極めて有利であることがわかる。また、試料No34のようにVとNbの複合添加も可能である。なお、本発明の好ましい組成範囲を越えて、Vおよび/またはNbを添加した比較鋼C8~C10では、靱性の向上が殆ど無くなり、被割性が劣化し、また耐食性も劣化することが確認される。

[0044]

[表7]

試料 No.	化学組成wt%														備考
	C	Si	Mn	Cr	Ni	Al	Cu	Mo	Co	V	Nb	N	O	S	Fe
31	0.029	0.30	0.30	5.02	3.10	1.06	1.46	0.01	0.01	0.005	0.005	0.0060	0.0073	0.004	bal.
32	0.028	0.29	0.30	5.10	3.01	1.10	1.50	0.01	0.01	0.060	0.005	0.0045	0.0075	0.005	bal.
33	0.030	0.30	0.28	5.05	2.99	1.09	1.48	0.01	0.01	0.005	0.040	0.0048	0.0019	0.003	bal.
34	0.031	0.28	0.31	5.12	3.03	1.10	1.51	0.01	0.01	0.090	0.090	0.0047	0.0014	0.004	bal.
35	0.029	0.29	0.29	5.03	3.00	1.04	1.53	0.32	0.31	0.040	0.005	0.0041	0.0072	0.004	bal.
36	0.031	0.28	0.31	5.12	2.98	1.06	1.45	0.01	0.01	0.710	0.004	0.0054	0.0076	0.004	bal.
38	0.031	0.30	0.32	4.98	3.01	1.10	1.52	0.01	0.01	0.005	0.620	0.0060	0.0077	0.004	bal.
C10	0.029	0.30	0.29	5.01	3.01	1.02	1.45	0.01	0.01	0.380	0.320	0.0052	0.0077	0.005	bal.

[0045]

[表8]

試料 No.	化学組成wt%						備考
	H	P	B	W	Ti	Zr	
31	0.0002	0.003	0.0011	0.01	0.004	0.004	比較鋼
32	0.0004	0.012	0.0008	0.01	0.002	0.005	比較鋼
33	0.0003	0.022	0.0013	0.01	0.004	0.006	比較鋼
34	0.0004	0.013	0.0009	0.01	0.003	0.005	比較鋼
35	0.0004	0.024	0.0008	0.01	0.003	0.004	発明鋼
C8	0.0003	0.025	0.0048	0.01	0.002	0.004	比較鋼
C9	0.0003	0.024	0.0010	0.01	0.006	0.005	比較鋼
C10	0.0002	0.012	0.0011	0.01	0.005	0.006	比較鋼

測定レベルに基づく不純物の上限値

Mg:0.001, Ce:0.001, Ag:0.001, Zn:0.001, Sn:0.006, Pb:0.001, As:0.004, Sb:0.001, Bi:0.01, Se:0.01, Te:0.001, Y:0.01, Co:0.01, Ta:0.01

[0046]

* * [表9]

試料 No.	マルテンサイト組織 バケットサイズ	硬さ HRC	耐食性		被削性	靱性 J/cm ²	磨き性	備考
			水浸水浸漬	塩水噴霧				
31	8	40.2	◎	○	0.14	13.6	○	比較鋼
32	8	41.0	◎	○	0.17	22.4	○	比較鋼
33	8	41.0	◎	○	0.17	23.0	○	比較鋼
34	8	41.2	◎	○	0.17	28.4	○	比較鋼
35	8	41.3	◎	○	0.17	29.4	○	発明鋼
C8	8	41.3	◎	△	0.28	17.8	○	比較鋼
C9	8	41.2	◎	△	0.30	16.5	○	比較鋼
C10	8	41.7	◎	△	0.37	15.7	○	比較鋼

[0047] (実施例4)

表10に示す主要成分と表11に示す微量元素が検出される鋼材を上記した製法により製造し、評価を行った。結果を表12に示す。試料No41～61は、Moを除く本発明の規定範囲内で、成分を変更したものである。試料No41～51に対して、比較鋼C11は、Siが好ましい組成範囲を越えているため、被削性はやや向上しているものの靱性が劣化している。また、比較鋼C12は、Niが多すぎて、靱性はそれほど改善されていないにもかかわらず被削性が顕著に劣化している。

[0048] 比較鋼C13は、Alが少なすぎて、析出硬化元素が不足のため硬さを高めることができなかった。また、比較鋼C14は、Cuが多すぎて、熱間加工時の割れが発生し加工することができなかった。また、比較鋼C15は、Sが好ましい組成範囲を越えているため、被削性は向上したが靱性は顕著に劣化し、さらに硫化物が多量に生成したため脆易くおよび磨き性も劣化した。

[0049]

[表10]

材料 No.	化学組成wt%														備考
	C	Si	Mn	Cr	Ni	Al	Cu	Mo	Co	V	Nb	N	O	S	
41	0.032	1.20	1.45	5.58	2.45	0.83	1.49	0.01	0.01	0.050	0.004	0.0003	0.0017	0.05	bal.
42	0.062	0.89	0.31	5.61	2.55	1.35	1.05	0.33	0.01	0.004	0.004	0.0025	0.0017	0.005	bal.
43	0.029	0.34	0.36	5.68	2.93	1.49	1.12	0.01	0.01	0.005	0.004	0.0054	0.0019	0.005	bal.
44	0.046	0.77	1.11	3.21	1.83	0.78	1.78	0.01	0.01	0.005	0.005	0.0053	0.0018	0.004	bal.
45	0.068	0.56	0.76	4.95	3.04	0.99	3.20	0.01	0.01	0.004	0.004	0.0050	0.0020	0.005	bal.
46	0.019	1.03	0.91	7.77	1.78	1.23	0.99	0.01	0.01	0.005	0.004	0.0051	0.0014	0.004	bal.
47	0.085	0.28	0.21	5.36	2.16	1.84	1.78	0.01	0.01	0.005	0.004	0.0058	0.0018	0.005	bal.
48	0.027	0.88	0.16	5.49	3.46	0.83	2.53	0.01	0.01	0.005	0.004	0.0054	0.0015	0.005	bal.
49	0.038	0.99	1.87	3.15	1.79	1.85	1.44	0.01	0.01	0.005	0.004	0.0054	0.0015	0.005	bal.
50	0.049	0.45	0.67	6.66	2.65	1.44	1.55	0.01	0.01	0.005	0.005	0.0054	0.0018	0.004	bal.
51	0.021	0.31	0.22	4.65	3.75	1.18	3.02	0.01	0.01	0.004	0.004	0.0052	0.0020	0.005	bal.
C11	0.028	2.20	0.35	7.56	2.03	0.89	2.03	0.01	0.01	0.005	0.005	0.0050	0.0013	0.004	bal.
C12	0.043	0.62	0.36	6.23	5.36	1.68	1.69	0.01	0.01	0.004	0.005	0.0045	0.0015	0.005	bal.
C13	0.034	0.37	1.02	5.16	3.56	0.54	3.20	0.01	0.01	0.005	0.004	0.0048	0.0018	0.005	bal.
C14	0.058	0.87	0.48	4.62	1.89	1.69	4.65	0.01	0.01	0.005	0.004	0.0047	0.0014	0.004	bal.
C15	0.068	0.99	0.79	5.83	2.47	1.74	2.54	0.01	0.01	0.005	0.004	0.0054	0.0016	0.020	bal.

試料 No.	化学組成wt%						備考
	H	P	B	W	Ti	Zr	
41	0.0002	0.013	0.0038	0.01	0.005	0.003	比較鋼
42	0.0003	0.011	0.0010	0.01	0.006	0.005	発明鋼
43	0.0002	0.003	0.0011	0.01	0.004	0.004	比較鋼
44	0.0004	0.012	0.0008	0.01	0.002	0.005	比較鋼
45	0.0003	0.022	0.0013	0.01	0.004	0.006	比較鋼
46	0.0004	0.013	0.0009	0.01	0.003	0.005	比較鋼
47	0.0003	0.025	0.0048	0.01	0.002	0.004	比較鋼
48	0.0003	0.024	0.0010	0.01	0.006	0.005	比較鋼
49	0.0002	0.012	0.0011	0.01	0.005	0.006	比較鋼
50	0.0003	0.022	0.0008	0.01	0.006	0.005	比較鋼
51	0.0002	0.014	0.0009	0.01	0.004	0.004	比較鋼
C11	0.0004	0.024	0.0012	0.01	0.006	0.005	比較鋼
C12	0.0003	0.022	0.0038	0.01	0.005	0.006	比較鋼
C13	0.0004	0.012	0.0011	0.01	0.006	0.005	比較鋼
C14	0.0003	0.025	0.0013	0.01	0.004	0.004	比較鋼
C15	0.0003	0.013	0.0009	0.01	0.006	0.002	比較鋼

測定レベルに基づく不純物の上限値

Mg:0.001, Ca:0.001, Ag:0.001, Zn:0.001, Sn:0.006, Pb:0.001, As:0.004, Sb:0.001, Bi:0.01, Se:0.01, Te:0.001, Y:0.01, Ce:0.01, Ta:0.01

[0051]

* * [表12]

試料 No.	マルテンサイト組織 バケットサイズ	硬さ HRG	耐食性		被膜性	耐性 J/cm ²	磨き性	備考
			水道水浸漬	塩水噴霧				
41	8	40.5	○	○	0.15	20.2	○	比較鋼
42	8	40.5	○	○	0.14	28.8	○	発明鋼
43	8	40.5	○	○	0.14	14	○	比較鋼
44	8	40.8	○	○	0.14	14	○	比較鋼
45	8	40.3	○	○	0.15	14.3	○	比較鋼
46	8	40.2	○	○	0.13	13.8	○	比較鋼
47	8	41.3	○	○	0.13	18.9	○	比較鋼
48	8	40.5	○	○	0.14	14.2	○	比較鋼
49	8	41	○	○	0.15	14.2	○	比較鋼
50	8	40.8	○	○	0.17	14	○	比較鋼
51	8	40.1	○	○	0.17	14.3	○	比較鋼
C11	8	41.2	○	○	0.13	5.9	○	比較鋼
C12	8	40.1	○	○	0.26	15	○	比較鋼
C13	8	27.8	○	○	0.14	14.8	○	比較鋼
C14			熱間加工時の割れ発生					比較鋼
C15	8	40.2	×	×	0.13	8.6	×	比較鋼

[0052] (実施例5)

表13に示す主要成分と表14に示す微量元素が検出される鋼材を上述した製法により製造し、評価を行った。結果を表15に示す。なお、評価としては、上述したエンドミルによる評価に加えて、重切削の評価を行った。重切削での被膜性の評価は、正面フライス切削試験を実施し、工具が欠損するまでの切削長を測定した。切削条件は、8枚刃φ160正面フライスカッターでの単一刃切削、切削速度120m/min、送り速度0.1mm/刃、乾式、センターカット方式、工具一刃当たりの被削材への

切り込み面積を240mm²である。放電加工性の評価は、φ10～20のCu電極を用いて仕上げ肌（面粗さ）±1μmとなる条件（ピーク電流：1～4A、パルス幅：2～10μs、灯油）で試験後、肉眼および光学顕微鏡での観察、面粗さの測定で行った。評価基準は、まず肉眼および光学顕微鏡で検知し割れ発生したもの（×）を除去した後、面粗さ（R_a）が2μm未満を○、2μm以上3μm未満を△、3μm以上を×とした。表15に示すように、中でも、重切削を考慮して本発明で見出した炭素式での適正範囲を満足し、Sが0.001

～0.01%の範囲である試料No. 52～62は、重切削を満足し、精密放電加工においても、肉膜で確認される横糸の発生もなく、高鋭磨き評価においてもピットの発生もなく優れていることが確認される。さらに、Sが0.006%以下を満足する試料No. 52、*

*54, 55, 57, 58, 60, 61は、より優れた精密放電加工性および高鋭磨き性を有することも確認している。

[0053]

[表13]

試料 No.	化学組成wt%												備考	関係式 係数			
	C	Si	Mn	Cr	Ni	Al	Cu	Mo	Co	V	Nb	N			O	S	Fe
52	0.055	0.72	0.28	5.02	3.01	0.91	0.82	0.29	0.28	0.004	0.004	0.0018	0.0017	0.0051	bal.	発明鋼	3.39082
53	0.058	0.29	0.28	2.98	3.98	1.14	1.00	0.29	0.01	0.004	0.004	0.0022	0.0012	0.0100	bal.	発明鋼	3.7966
54	0.052	0.71	0.29	5.00	2.92	0.94	0.78	0.29	0.01	0.005	0.004	0.0017	0.0018	0.0033	bal.	発明鋼	2.85736
55	0.063	0.70	0.29	5.23	2.87	0.93	0.77	0.30	0.01	0.005	0.005	0.0017	0.0012	0.0031	bal.	発明鋼	2.86952
56	0.061	0.72	0.49	3.95	2.97	0.88	0.81	0.30	0.01	0.004	0.004	0.0020	0.0020	0.0081	bal.	発明鋼	4.25042
57	0.058	1.25	0.49	3.91	2.00	1.23	0.99	0.01	0.01	0.005	0.004	0.0051	0.0014	0.0040	bal.	比較鋼	4.2814
58	0.095	0.36	0.21	5.36	2.86	0.91	0.80	0.32	0.01	0.005	0.004	0.0018	0.0018	0.0041	bal.	発明鋼	2.63942
59	0.034	0.29	0.58	5.88	2.95	1.26	2.14	0.46	0.01	0.004	0.004	0.0015	0.0016	0.0082	bal.	発明鋼	2.53124
60	0.063	1.18	0.48	3.93	2.95	0.90	0.81	0.47	0.01	0.005	0.005	0.0019	0.0006	0.0038	bal.	発明鋼	4.11166
61	0.049	0.96	0.67	6.98	2.66	1.44	1.56	0.01	0.01	0.005	0.005	0.0020	0.0016	0.0043	bal.	比較鋼	2.77946
62	0.031	0.31	0.22	4.65	3.56	1.18	1.34	0.01	0.01	0.004	0.004	0.0019	0.0020	0.0082	bal.	比較鋼	2.00214
63	0.033	0.29	0.30	5.08	2.85	1.00	0.95	0.30	0.01	0.110	0.005	0.0017	0.0008	0.0006	bal.	発明鋼	1.05482
64	0.063	0.30	0.29	5.15	2.90	0.89	0.81	0.29	0.01	0.004	0.005	0.0020	0.0016	0.0005	bal.	発明鋼	1.2807
65	0.049	0.70	0.50	3.92	2.98	0.93	0.81	0.48	0.01	0.005	0.004	0.0018	0.0018	0.0009	bal.	発明鋼	2.16138
66	0.033	1.45	0.48	4.96	2.86	0.88	0.81	0.48	0.01	0.004	0.004	0.0011	0.0010	0.0150	bal.	発明鋼	7.5121
67	0.052	1.19	0.58	4.85	3.02	0.84	0.84	0.38	0.01	0.005	0.005	0.0017	0.0012	0.1750	bal.	発明鋼	50.4664

[0054]

[表14]

試料 No.	化学組成wt%						備考
	H	P	B	W	Ti	Zr	
52	0.0002	0.022	0.0002	0.01	0.014	0.004	発明例
53	0.0003	0.026	0.0010	0.01	0.006	0.005	発明例
54	0.0002	0.016	0.0011	0.01	0.005	0.003	発明例
55	0.0004	0.012	0.0008	0.01	0.002	0.004	発明例
56	0.0003	0.015	0.0003	0.01	0.004	0.006	発明例
57	0.0004	0.016	0.0009	0.01	0.003	0.003	比較例
58	0.0003	0.022	0.0048	0.01	0.007	0.004	発明例
59	0.0003	0.013	0.0010	0.01	0.006	0.005	発明例
60	0.0002	0.018	0.0011	0.01	0.005	0.004	発明例
61	0.0003	0.022	0.0008	0.01	0.008	0.005	比較例
62	0.0002	0.003	0.0008	0.01	0.004	0.004	比較例
63	0.0004	0.003	0.0002	0.01	0.008	0.004	発明例
64	0.0003	0.003	0.0001	0.01	0.005	0.008	発明例
65	0.0004	0.023	0.0011	0.01	0.007	0.005	発明例
66	0.0003	0.026	0.0003	0.01	0.005	0.004	発明例
67	0.0004	0.012	0.0001	0.01	0.006	0.002	発明例

測定レベルに基づく不純物の上限値

Mg:0.001, Ca:0.001, Ag:0.001, Zn:0.001, Sn:0.006, Pb:0.001, As:0.004, Sb:
0.001, Bi:0.01, Se:0.01, Te:0.001, Y:0.01, Ce:0.01, Ta:0.01

試験 No.	マルテンサイト組織 バクテットサイズ	長さ HRC	耐食性 水浸水浸	耐食性 塩水浸	接合性	重切削での 耐用性	耐性 Δ/cm^2	板加工性	耐食性	備考
32	8	40.3	○	○	○	1.75	25.4	○	○	発明鋼
53	8	40.3	○	○	○	1.4	32.6	○	○	発明鋼
54	8	40.2	○	○	○	2	14	○	○	発明鋼
55	8	39.9	○	○	○	0.14	125	14	○	発明鋼
56	8	40.3	○	○	○	0.15	175	25	○	発明鋼
57	8	39.8	○	○	○	0.13	225	24.9	○	比較鋼
58	8	41.3	○	○	○	0.13	2	15.3	○	発明鋼
59	8	40.5	○	○	○	0.14	2.75	20.4	○	発明鋼
60	8	40.5	○	○	○	0.15	225	24.8	○	発明鋼
61	8	40.9	○	○	○	0.17	175	17.2	○	比較鋼
62	8	40.2	○	○	○	0.17	1.5	15.6	○	比較鋼
63	8	40.5	○	○	○	0.13	0.1	25	○	発明鋼
64	8	41.2	○	○	○	0.2	0.25	18	○	発明鋼
65	8	40.5	○	○	○	0.14	0.25	14.8	○	発明鋼
66	8	39.8	○	○	○	0.13	3	8.2	×	比較鋼
67	8	40	○	○	○	0.13	2	8.5	×	比較鋼

【0056】

【発明の効果】本発明によればマルテンサイト組織を主体とする鋼材の熱処理後の加工性を飛躍的に高めるため、生産コスト低減、リードタイム短縮の観点からの金型の切削加工工数の低減にとって欠くことのできない高強度金型用鋼材となる。特に本発明の好ましい組成範囲を満たすことにより、強度・延性バランスに優れる利点を害することなく、38～45 HRCの硬さを有し、耐食性に優れ、かつ被割性を飛躍的に改善することができるというプラスチック成形用金型用鋼材として極めて有用である。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の鋼材の有する金属ミクロ組織の模式図である。

【図2】本発明の鋼材の金属ミクロ組織写真の一例とその模式図である。

【図3】Cの低い比較鋼材の代表的な金属ミクロ組織写真の一例とその模式図である。

【図4】Crの低い比較鋼材の代表的な金属ミクロ組織写真の一例である。

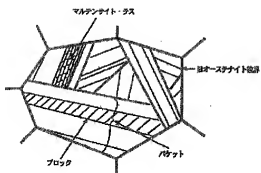
【図5】比較の鋼材の粒界炭化物を強調した金属ミクロ組織写真の一例である。

【図6】Moを添加した本発明の鋼材の粒界炭化物を強調した金属ミクロ組織写真の一例である。

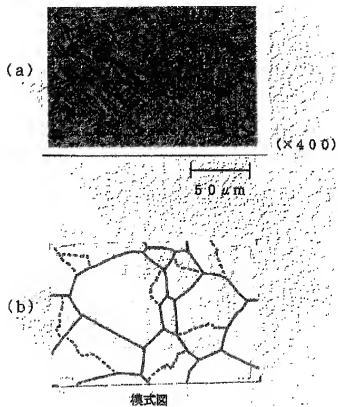
【図7】Coを添加した比較の鋼材の粒界炭化物を強調した金属ミクロ組織写真の一例である。

【図8】MoとCoを複合添加した本発明の鋼材の粒界炭化物を強調した金属ミクロ組織写真の一例である。

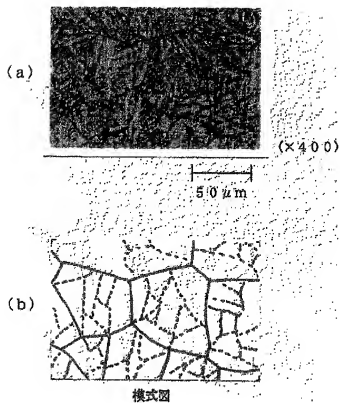
【図1】



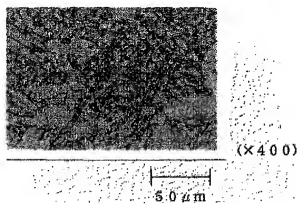
【図2】



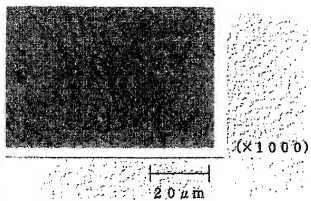
【図3】



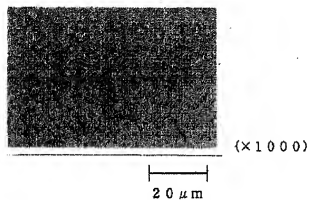
【図4】



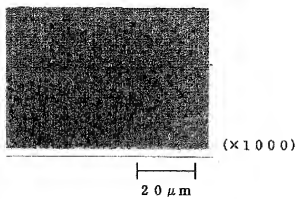
【図5】



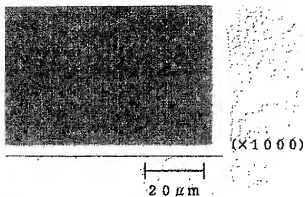
【図6】



【図7】



【図 8】



フロントページの続き

(56) 参考文献 特開 昭63-76855 (J P, A)
 特開2000-119799 (J P, A)
 特開2000-54068 (J P, A)
 特開 平11-140591 (J P, A)
 特開 昭62-167863 (J P, A)
 特開 平5-70887 (J P, A)
 特表 平3-501762 (J P, A)

(58) 調査した分野(Int. Cl.⁷, D B名)
 C22C 38/00 - 38/60